

(12) NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES
PATENTWESENS (PCT) VERÖFFENTLICHTE INTERNATIONALE ANMELDUNG

(19) Weltorganisation für geistiges Eigentum
Internationales Büro



02 DEC 2004

(43) Internationales Veröffentlichungsdatum
11. Dezember 2003 (11.12.2003)

PCT

(10) Internationale Veröffentlichungsnummer
WO 03/101696 A1

- (51) Internationale Patentklassifikation⁷: B29B 17/00, 13/10, 7/42, C08J 11/06
- (21) Internationales Aktenzeichen: PCT/EP03/05202
- (22) Internationales Anmeldedatum: 17. Mai 2003 (17.05.2003)
- (25) Einreichungssprache: Deutsch
- (26) Veröffentlichungssprache: Deutsch
- (30) Angaben zur Priorität: 02012210.7 4. Juni 2002 (04.06.2002) EP
- (71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten mit Ausnahme von US): CHEMPLAST GMBH [DE/DE]; Valentinskamp 24, 20354 Hamburg (DE). DEUTSCHE GUMTEC AG [DE/DE]; Ankerstrasse 2, 06108 Halle (DE).
- (72) Erfinder; und
- (75) Erfinder/Anmelder (nur für US): BALLYBERDIN, Vladimir [RU/RU]; 1 Kirpitschny-Querstrasse, Haus Nr. 22, Wohnung Nr. 2, Moskau (RU). GORELIK, Roudolf [RU/RU]; Sumska-Strasse, Haus Nr. 6, Gebäude 4, Wohnung Nr. 2, Moskau (RU).
- (74) Anwälte: RAFFAY, Vincenz, V. usw.; Geffckenstrasse 6, 20249 Hamburg (DE).
- (81) Bestimmungsstaaten (national): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EC, EE, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NO, NZ, OM, PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW.

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

(54) Title: METHOD AND DEVICE FOR PRODUCING HIGHLY ACTIVE RUBBER POWDER FROM RUBBER WASTES

(54) Bezeichnung: VERFAHREN UND EINRICHTUNG ZUR HERSTELLUNG HOCHAKTIVER GUMMIPULVER AUS GUMMIABFÄLLEN



AA... Ausbildung der porigen Struktur in der Anfangsphase der Herabsetzung der Volumenspannung bei der Zerkleinerung von Reifengummi

AA... FORMATION OF THE POROUS STRUCTURE IN THE INITIAL PHASE OF THE REDUCTION IN VOLUME STRAIN WHEN COMMUNING TIRE RUBBER.

(57) Abstract: The invention relates to a method for producing a highly active rubber powder having a specific geometric area ranging from 0.4 to 5 m²/g from scrap tires and from vulcanized wastes of rubber articles based on different types of rubber inside an extrusion-type device having thermomechanical action. The invention is characterized in that the comminution of vulcanized rubbers ensues in two steps: Firstly, the fine comminution of the vulcanized rubbers ensues while forming a porous structure in the particles under the conditions of a volume strain, which ranges from 15 to 250 MPa, increases at a rate ranging from 5 to 90 MPa/s, and which pulsates with an amplitude ranging from ± 5 to 20 MPa and with a frequency ranging from 5 to 600 Hz, and at a temperature, which ranges from 90 to 380 °C and increases at a rate of 50 to 150 °C/s, while simultaneously gas-saturating rubber with decomposition products of plasticizing agents and of other constituents belonging to the rubber composition, and; in the event of a great reduction in the volume strain at a rate ranging from 50 to 150 MPa/s, the porous structure is then destroyed, the specific geometric area of the rubber particles is enlarged, and the particles are cooled.

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

WO 03/101696 A1

BEST AVAILABLE COPY



(84) **Bestimmungsstaaten (regional):** ARIPO-Patent (GH, GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), eurasisches Patent (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), europäisches Patent (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IT, LU, MC, NL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OAPI-Patent (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

Veröffentlicht:

— mit internationalem Recherchenbericht

Zur Erklärung der Zweibuchstaben-Codes und der anderen Abkürzungen wird auf die Erklärungen ("Guidance Notes on Codes and Abbreviations") am Anfang jeder regulären Ausgabe der PCT-Gazette verwiesen.

(57) **Zusammenfassung:** Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Herstellung eines hochaktiven Gummipulvers mit einer spezifischen geometrischen Fläche von 0,4 bis 5 m²/g aus Altreifen und vulkanisierten Abfällen gummitecnischer Artikel auf der Basis von verschiedenen Kautschuken in einem Apparat vom Extrusionstyp bei thermomechanischer Einwirkung, dadurch gekennzeichnet, dass die Zerkleinerung von vulkanisierten Gummis in zwei Stufen erfolgt: - unter den Bedingungen einer mit einer Geschwindigkeit von 5 bis 90 MPa/s zunehmenden, mit einer Amplitude \pm 5 bis 20 MPa and einer Frequenz von 5 bis 600 Hz pulsierenden Volumenspannung von 15 bis 250 MPa, sowie einer mit einer Geschwindigkeit von 50 bis 150°C/s zunehmenden Temperatur im Bereich von 90 bis 380°C bei gleichzeitiger Gassättigung von Gummi mit Abbauprodukten von Plastifizierungsmitteln und anderen zur Gummizusammensetzung gehörenden Bestandteilen erfolgt zunächst deren Feinzerkleinerung unter Bildung einer porigen Struktur im Volumen der Teilchen, - bei einer starken Herabsetzung der Volumenspannung mit einer Geschwindigkeit von 50 bis 150 MPa/s zerstört sich dann die porige Struktur, vergrößert sich die spezifische geometrische Fläche der Gummiteilchen und die Teilchen gekühlt werden.

Die Erfindung bezieht sich auf das Gebiet der Verarbeitung von Altreifen und Abfällen gummitechnischer Artikel auf der Basis von verschiedenen Kautschuken und ist für die Herstellung hochaktiver Gummipulver zwecks deren effektiven Wiederverwendung bestimmt.

Der Recycling-Prozess besteht im Wesentlichen aus zwei Stufen:

1. Vorverarbeitung von Reifen und Abfällen gummitechnischer Artikel, um maximal textil- und metallkordfreie Gummistücke mit den Abmessungen von 10 bis 15 mm zu erhalten.
2. Endverarbeitung der erhaltenen Stücke, um für die Wiederverwendung maximal effektive Gummipulver zu erhalten.

Die Erfindung betrifft die zweite Stufe.

Es ist eine große Anzahl von Verfahren zur Verarbeitung von Altreifen und Abfällen gummitechnischer Artikel entweder durch mechanische Schlageinwirkung auf bis auf niedrige (kryogene) Temperaturen gekühlte Abfälle in Hammer-, Stift- und anderen Brechern (US-PS 3,718,284, B 02 C 11/08, veröff. 1978 und RU-PS 2 060 833, B 29 B 17/02, Priorität vom 30.11.1993, am 27.05.1996 veröff.) oder durch aufeinander-

derfolgende Schlag- und Schneideinwirkung bei einer Temperatur von 0 bis 60°C in Schreddern, geriffelten Walzen usw. bekannt (US-PS 3 923 256, B 02 C 23/14, veröff. 1975; RU-PS 2 076 045, B 29 B 17/00, Priorität vom 29.12.1990, am 27.03.1997 veröff.; RU-PS 2 057 013, B 29 B 17/00, Priorität vom 07.02.1994, am 27.03.1996 veröff.; RU-PS 2 128 115, B 29 B 17/00, 17/02, Priorität vom 04.04.1997, am 27.03.1999 veröff.; RU-PS 2 076 045, B 29 B 13/10, 17/00, Priorität vom 29.12.1990, am 27.03.1997 veröff.; DE-PS 37 17 571, B 02 C 18/24, 13/26, Priorität vom 25.05.1987, am 23.06.1988 veröff.; DE-PS 44 25 049, B 29 B 17/00, Priorität vom 15.07.1994, am 18.01.1996 veröff.; EP 0937742, Priorität vom 20.02.1998, US 27312 am 25.08.1999 veröff.; EP 0972792, Priorität vom 15.07.1998, US 115975 am 19.01.2000 veröff).

Diese Verfahren ermöglichen es nicht, Gummipulver mit einer hohen spezifischen geometrischen Oberfläche herzustellen, was ein Kriterium der Aktivität der Pulver ist, trotz der Möglichkeit der Herstellung von sehr fein gemahlenen Pulvern. Die maximale spezifische geometrische Fläche der Pulver mit einer Teilchengröße von 20 µm übersteigt 0,12 m²/g nicht.

Es ist eine Reihe von Einrichtungen zur Herstellung von Pulvern mit einer verhältnismäßig hohen physischen und chemischen Aktivität aus vulkanisierten Gummiabfällen bekannt. Insbesondere wird in RU-PS 2 038 214, B 29 B 17/00, Priorität vom 29.08.1991, am 27.06.1995 veröff., Bull. Nr. 18, DE-PS 4128630, eine Einrichtung angegeben, die Zweischnellenwellen

mit drei Nockenzoneen zur Zerkleinerung einer Separierung und einer Kühlung aufweist. Gemäß der zitierten Druckschrift erfolgt die Zerkleinerung des Materials durch dessen aufeinanderfolgendes Passieren dieser Zonen, was hinsichtlich des Energieaufwandes ungerechtfertigt ist, da mehr als eine Hälfte des Materials einer Erwärmung und Kühlung dreimal unterzogen wird, weil jede der drei Nockenzerkleinerungszoneen nicht mehr als 25% Pulver mit einer erforderlichen Fraktionszusammensetzung abgibt (die Teilchengröße nicht mehr als 0,8 mm).

Gleichzeitig ist es unmöglich, in dieser Einrichtung optimale Parameter der Zerkleinerung (Temperatur, Druck, Zeit) zu erreichen, bei denen die spezifische geometrische Fläche des Pulvers den Wert von $0,4 \text{ m}^2/\text{g}$ übersteigen würde, da die Zerkleinerung des Materials an den sich berührenden, keine Kühlung aufweisenden Oberflächen der Nocken erfolgt. Darüber hinaus sind die Nockenzoneen für das Vorhandensein in Gummiabfällen von Fremdkörpern (Sand, Steine, Metallkord) äußerst empfindlich und Eindringen der letzteren in die Spalte zwischen den Nocken hat deren Bruch zur Folge.

Es ist eine Einrichtung bekannt (RU-PS 2 143 324, B 02 C 19/22, Priorität vom 05.02.1998, am 27.12.1999 veröff., Bull. Nr. 36), in der die Zerkleinerung von Polymermaterialien, einschließlich Elastomere, an zwei sich berührenden konischen Arbeitselementen in Form von mehreckigen Scheibennocken erfolgt.

Der Hauptnachteil dieser Einrichtung besteht darin, dass Kühlmittel vollständig fehlen, ohne die die Herstellung von Pulvern mit einer vergrösserten Oberfläche problematisch ist.

Es sind auch Einschnecken-Einrichtungen mit zylindrischen Gehäusen bekannt, innerhalb derer koaxial aufeinanderfolgend und fluchtend eine Verdichtungsschnecke und ein Arbeitsorgan drehbar gelagert sind (RU-PS 2 167 056, B 29 B 17/00, 13/10, B 02 C 18/44, 19/22//B 29 K 101:00, Priorität vom 23.02.2000, am 20.05.2001 veröff., Bull. Nr. 14 und RU-PS 2 167 057, B 29 B 17/00, 13/10, B 02 C 18/44, 19/22//B 29 K 101:00, Priorität vom 23.02.2000, am 20.05.2001 veröff., Bull. Nr. 14).

Die Verarbeitung des Materials in diesen Einrichtungen erfolgt nicht in einem langgestreckten Ringspalt zwischen dem Gehäuse und dem Arbeitsorgan, sondern in Ringkammern. In den Einrichtungen weisen die Elemente wie Gehäuse, Schnecke und Arbeitsorgan jeweils unabhängige Kühlmittel auf. Gleichzeitig erlaubt es die Verwendung des Arbeitsorgans in Form von aufeinanderfolgend angeordneten kleinen rinförmigen Kammern mit einer sich verringernden Tiefe oder die Ausbildung am Gehäuse oder am Arbeitsorgan nach der Schnecke einer Kammer nicht, im Ringspalt erforderliche Temperaturen und Drücke zu erreichen, bei denen die Herstellung von aktiven Gummipulvern möglich ist.

Dem technischen Wesen nach liegt dem vorzuschlagenden Verfahren ein Extrusionsverarbeitungsverfahren am nächsten, das durch Einwirkung von Schubverformungen durchgeführt wird,

die ausreichen, eine große Anzahl von Gummistücken zu zerstören und Pulver mit einer Teilchengröße bis zu 0,1 mm zu erhalten (RU-PS 2 057 013, B 29 B 17/00, Priorität vom 07.02.1994, am 27.03.1996 veröff., RU-PS 2 173 634, B 29 B 13/10, 17/00, 7/42, B 02 C 19/20, 19/22//B 29 K 101:00, Priorität vom 23.08.2000, am 20.09.2001 veröff., Bull. Nr. 26).

Der Hauptnachteil dieser Verarbeitungsverfahren besteht in einer niedrigen Leistung der genannten Prozesse (bis zu 104 kg/h). Darüber hinaus ist es bei der Verarbeitung von vulkanisierten Gummis mittels der beschriebenen Verfahren schwierig, technologische und technische Charakteristika der Gummis auf der Basis verschiedener Kautschuke zu berücksichtigen, besonders für Gummis auf der Basis von Kautschuken mit einer hohen plastischen Komponente der Verformung. Für Gummis mit einer hohen elastischen Komponente der Verformung, die zur Verarbeitung wesentlich höhere Werte der Schiebespannung und des Druckes erfordern, ist es schwierig, den Druck und die Temperatur, welche die maximale Zerkleinerung des Produktes ermöglichen, einzustellen. Darüber hinaus zeichnen sich die mit diesen Verfahren hergestellten Gummipulver durch eine kurze Lagerungszeit von 7 bis 10 Tage aus, wonach deren Aktivität sinkt und die Zusammenbackenfähigkeit stark zunimmt. Daher ist es am zweckmäßigsten, in einer Einrichtung zur Gummiverarbeitung Zonen zu schaffen, die die Erzielung höherer Werte des Druckes und der Temperatur

des zu verarbeitenden Materials und das Auffinden chemischer Modifikatoren zur Beibehaltung der Aktivität des Pulvers gewährleisten.

Dem technischen Wesen nach liegt der erfindungsgemässen Einrichtung eine Einrichtung zur Herstellung eines Pulvers aus Polymermaterial am nächsten (RU-PS 2 173 635, B 29 B 13/00, 17/00, B 02 C 18/44, 19/22//B 29 K 101:00, Priorität vom 23.08.2000, am 20.09.2001 veröff.), die ein mit einem Belade- und einem Entladestutzen versehenes zylindrisches Gehäuse aufweist, innerhalb dessen Verdichtungs- und Zerkleinerungszonen gebildet sind, die eine Verdichtungsschnecke mit einer in Richtung der Zerkleinerungszone abnehmenden Tiefe der Rillen zwischen den Kämme und ein Arbeitsorgan in Form eines Rotationskörpers aufweisen, auf dessen Arbeitsausenfläche Nuten ausgebildet sind. Die beiden Elemente sind relativ zur Innenfläche des Gehäuses unter Bildung mit dieser eines Ringspaltes coaxial drehbar gelagert; dabei sind das Gehäuse, die Verdichtungsschnecke und das Arbeitsorgan mit Kühlmitteln versehen. Obwohl es mit der beschriebenen Einrichtung gelingt, Pulver mit einer ausreichend großen spezifischen Fläche (bis zu $0,5 \text{ m}^2/\text{g}$) herzustellen, bleibt die Leistung der Einrichtung nicht besonders hoch (max. 104 kg/h). Noch mehr, gelingt es in dieser Einrichtung nicht alle Gummitypen zu zerkleinern, z.B. Gummis mit hohen Werten der plastischen Komponente der Verformung (auf der Basis von Polychloroprenen, Cis-Isoprenkautschuken mit einem hohem Gehalt an Plastifi-

zierungsmitteln, Chlor- und Brombutylkautschuken, da in der Einrichtung ein Gassättigungsbereich und eine zweite Zerkleinerungszone fehlen.

Das technische Ergebnis der Erfindung ist es, ein universelles hochleistungsfähiges energiesparendes Verfahren, das es ermöglicht, hochaktive Gummipulver aus Altreifen und vulkanisierten Abfällen gummitechnischer Artikel mit einer spezifischen geometrischen Fläche bis zu $5 \text{ m}^2/\text{g}$ herzustellen, sowie eine Einrichtung zur Durchführung dieses Verfahrens zu schaffen.

Das technische Ergebnis wird dadurch erzielt, dass beim Verfahren zur Herstellung eines hochaktiven Gummipulvers mit einer spezifischen geometrischen Fläche von $0,4$ bis $5,0 \text{ m}^2/\text{g}$ aus Altreifen und vulkanisierte Abfälle gummitechnischer Artikel auf der Basis von verschiedenen Kautschuktypen, bevorzugt Isopren-, Butadien-, Butadienstyrol-, Butadien-nitrilkautschuken, darunter hydrierten, Karboxylat-, Ethylen-Propylen-, Fluor-, Fluorsilikon-, Butadienvinylpyridin-, Silikon-, Epichlorhydrin-, Polychloropren-, chlorsulfonierten, Polyisobutylene-, Akrylatkautschuken sowie deren Mischungen in einem Apparat vom Extrusionstyp bei thermomechanischer Einwirkung zerkleinert werden. Erfindungsgemäß erfolgt die Zerkleinerung von vulkanisierten Gummis in zwei Stufen:

- unter den Bedingungen einer mit einer Geschwindigkeit von 5 bis 90 MPa/s zunehmenden mit einer Amplitude ± 5 bis 20 MPa und einer Frequenz von 5 bis 500 Hz pulsierenden

Volumenspannung von 15 bis 150 MPa sowie einer mit einer Geschwindigkeit von 50 bis 150°C/s zunehmenden Temperatur in einem Bereich von 90 bis 380°C bei gleichzeitiger Gassättigung von Gummi mit Abbauprodukten von Plastifizierungsmitteln und anderen zur Gummizusammensetzung gehörenden Bestandteilen erfolgt zunächst deren Feinzerkleinerung unter Bildung einer porigen Struktur im Volumen der Gummiteilchen,

- bei einer starken Herabsetzung der Volumenspannung mit einer Geschwindigkeit von 50 bis 150 MPa/s zerstört sich dann die porige Struktur, vergrößert sich die spezifische geometrische Fläche der Gummiteilchen und die Gummiteilchen gekühlt werden.

Bei der Durchführung des Verfahrens zur Herstellung eines Gummipulvers mit einer spezifischen geometrischen Fläche nicht minder als 0,4 m²/g aus Altreifen und vulkanisierten Abfällen gummit technischer Artikel wird zu deren Zerstörung eine Verformung in einem Bereich von 105 bis 250% der Begrenzung der elastischen Komponente der Gummiverformung ermöglicht.

Die Effektivität dieses Verfahrens wird in Anwesenheit von Modifikatoren der Heterogenität erhöht, nämlich Alkoholtelomeren der allgemeinen Formel $H(CF_2-CF_2)_n-CH_2OH$, N-Nitrosodiphenylamin, N-Zyklohexylthiophthalimid und chlorierten Paraffinen in einer Menge von 0,1 bis 1,9%, was es ermöglicht, die spezifische geometrische Fläche um 15 bis 40%, die Leistung des Prozesses um 10 bis 55% und die Lagerungszeit des Pulvers von 1 bis 6-9 Monaten zu vergrößern sowie die

Zusammenbacken beim Transport zu vermeiden.

Darüber hinaus trägt zu einer erheblichen Erhöhung der Leistung der Ausrüstung eine physisch-chemische Behandlung der Arbeitsflächen der Hülsen mit fluorenthaltenden organischen Stoffen bei, z.B. mit Alkohol-Telomeren, und/oder mit Materialien, die Wolfram, Nickel, Chrom, Bor, Molybdän, sowie Karbide und Nitride von höchstschmelzenden Metallen enthalten, was zur Verringerung des Reibbeiwertes des Gummis am Metall von 0,82-0,87 bis 0,36-0,42 führt.

Bei der Durchführung des Verfahrens zur Herstellung eines hochaktiven Pulvers aus Abfällen von Gummis, in deren Rezeptur bei hohen Temperaturen abbaubare Bestandteile fehlen, erfolgt die Gummizerkleinerung in Anwesenheit von Modifikatoren in einer Menge von 0,7 bis 5,0%, die mit Gummi zusammengefügt bei einer Temperatur von 70 bis 120°C flüchtige Stoffe bilden. Als Modifikatoren werden dabei Sulfenamid M, Sulfenamid Z, Alkoholtelomere, Stearin-, Olein-, Zitronen- und Oxalsäure eingesetzt.

Das erfindungsgemäße Verfahren kann auch zur Herstellung von Mischthermoelastoplasten verwendet werden, wo eine gemeinsame Zerkleinerung der Abfälle von Gummiartikeln und Thermoplasten und/oder Thermoelastoplasten, wie Polyethylene, Polypropylene, Polyvinylchloride, Polyethylenterephthalate, Butadien-Styrol-Blockcopolymeren usw. erfolgt.

Das technische Ergebnis wird auch dadurch erzielt, dass in einer Einrichtung zur Herstellung aktiver Gummipulver aus

Altreifen und Abfällen gummitechnischer Artikel, die ein Gehäuse mit einem Belade- und einem Entladestutzen sowie Kühlmitteln aufweist, innerhalb dessen koaxial unter Bildung eines Ringspaltes, von einem Antrieb drehbar montiert und mit Kühlelement versehen eine Verdichtungsschnecke mit einer variablen Tiefe, die in Richtung des Entladestutzens abnimmt, und ein Aktivator gelagert sind, auf dessen Aussenfläche und an der dem Aktivator zugewandten Gehäuseinnenfläche sich schneidende Rillen ausgebildet sind, auf der der Verdichtungsschnecke zugewandten Gehäuseinnenfläche Längsrippen angeordnet sind, erfindungsgemäß auf einer Welle eine mehrgängige Verdichtungsschnecke und ein starr daran angeschlossener Aktivator, der als Rotationskörper ausgebildet ist, und eine Entladeschnecke gelagert sind, die als ein selbständiger Teil oder mit der Verdichtungsschnecke einstückig ausgebildet sein kann. Der Aktivator ist aussenseitig mit mehrgängigen schraubenförmigen Einschnitten mit einer konstanten Tiefe in der Richtung der Bewegung des Materials zum Entladestutzen und in der umgekehrten Richtung, mit einer gleichen Anzahl der Gänge und mit einer Steigung, die 1,1 bis 2,5 mal größer ist als die Steigung der Verdichtungsschnecke, und die Entladeschnecke ist mit mehrgängigen schraubenförmigen Kämme in der geraden Richtung mit einer Steigung versehen, die 1,15 bis 3,0 mal größer ist als die Steigung der Verdichtungsschnecke, mit einem Zwischenwindungsraum zwischen den Kämme, der in der geraden

Richtung durch die Verringerung der Anzahl der Kämme zunimmt, wobei die Kämme durchgehend oder durch mehrgängige schraubenförmige Einschnitte in der umgekehrten Richtung mit einer Steigung unterbrochen ausgebildet sind, die der Steigung der Kämme gleich ist, und das Verhältnis der Länge des Aktivators längs der Achse zur Länge der Entladeschnecke in einem Bereich von 0,2:1 bis 1:0,3 liegt, wobei in die Gehäuseinnenfläche, welche sich an die Schnecken mit einer Steigung von 0,5 bis 1,5 der Anschnittssteigung der jeweiligen Schnecke anschließt, mehrgängige Einschnitte in der geraden Richtung und/oder sich kreuzende Einschnitte in der geraden und umgekehrten Richtung mit einem halbkreisförmigen Profil mit einem Radius eingearbeitet sind, der dem 0,01 bis 0,03 Durchmesser der Schnecke entspricht und eine Tiefe um 5 bis 15% kleiner als der Radius aufweist, wobei die Anzahl der Einschnitte in einer Richtung im Bereich von 3 bis 50 liegt und das Verhältnis der Anzahl der Einschnitte in der geraden und umgekehrten Richtung 0,3:1,0 bis 1,0:0,3 beträgt.

In der Einrichtung werden die Einschnitte in der geraden und umgekehrten Richtung innerhalb des Gehäuses in die Innenfläche einer lösbaren aus einem oder zwei Teilen bestehenden Hülse eingearbeitet.

Die Schnecken können auf der Aussenfläche der einen lösbaren Hülse oder der zwei Hülsen ausgebildet sein.

Die Kühlelemente in der Einrichtung werden als eingängige schraubenförmige Rillen mit einer vergrößerten Oberfläche der

Wandungen an den lösbaren Hülsen des Gehäuses und der Schnecken auf der von Arbeitsanschnitten freien Seite zum Durchfluss des Kühlmediums ausgebildet.

Bei der Ausbildung der Einrichtung wird der Antrieb auf der Basis eines Elektromotors mit einer konstanten oder variablen Drehzahl und einem Regelbereich von 1:15 gefertigt.

Gerade so eine Ausbildung der Einrichtung schafft Bedingungen für die zweistufige Zerkleinerung von Gummi zunächst bei der Zunahme der Volumenspannung und der Temperatur mit der notwendigen Geschwindigkeit und der gleichzeitigen Gassättigung von Gummi unter Bildung einer porigen Struktur im Teilchenvolumen und dann bei der starken Abnahme der Volumenspannung mit der vorgegebenen Geschwindigkeit, bei der die porige Struktur zerstört, die spezifische geometrische Fläche der Gummiteilchen vergrößert wird und die Teilchen gekühlt werden.

Somit erfolgt erfindungsgemäß die Zerkleinerung von Altreifenstücken und Abfällen gummitechnischer Artikel mit einer Größe von 10 bis 15 mm in dem vorstehend beschriebenen Apparat in zwei Stufen, die eine Feinzerkleinerung von Gummis nach folgendem Schema gewährleisten. Auf die Gummistücke wirkt eine zunehmende pulsierende Volumenspannung mit einer Amplitude von 5 bis 20 MPa und einer Frequenz von 5 bis 500 Hz in einem Bereich von 15 bis 150 MPa ein. Die Geschwindigkeit der Zunahme beträgt 5 bis 90 MPa/s, was zu einer schnellen Erwärmung und Zerkleinerung der zu verarbeitenden Gummis

führt. Die Erwärmung erfolgt mit einer Geschwindigkeit von 50-150°C/s bis 90-380°C/s je nach dem Typ der zu verarbeitenden Gummis.

Die Genauigkeit der Aufrechterhaltung der Temperatur des zu zerkleinernden Objektes wird durch eine regelbare Flüssigkeitskühlung des Apparates durchgeführt.

Ein derartiges Schema der Erzeugung im Apparat des pulsierenden Druckes und der Erwärmung trägt nicht nur zur Zerkleinerung der Gummis sondern auch zu deren Gassättigung mit flüchtigen Stoffen bei, die beim Erwärmen und Abbau der Plastifizierungsmittel und anderer Bestandteile gebildet werden, die flüchtige Stoffe enthalten oder beim Abbau ausscheiden.

Die Ausbildung der porigen Struktur in den Teilchen der zerkleinerten Gummis ist in Fig. 1 deutlich gezeigt.

Es sei auch bemerkt, dass die erforderlichen Werte der Volumenspannung ebenfalls durch den Gummityp bestimmt werden und von der elastischen Komponente der Gummiverformung abhängig sind. Die Grenze der elastischen Komponente bei der Verformung mit der einachsigen Ausdehnung kann man rechnerisch nach der Formel:

$$\gamma = \delta/2 \delta T$$

erhalten, wo δ die Differenz der normalen Spannungen und δT die tangentielle Spannung bedeuten.

Tager A.A., Physische Chemie von Polymeren, 1968, Verlag "Chimia", (Татер А.А. Физическая химия полимеров, 1968, изд.

«Химия», Москва, S. 261). Moskau, S.261).

Es ist festgestellt worden, dass es in dieser Stufe der Zerkleinerung notwendig ist, die Verformung des vulkanisierten Gummis in einem Bereich von 105 bis 250% der Grenze der elastischen Komponente der Gummiverformung zu erzeugen. Dabei ermöglicht die Verformungsgröße der Gummis von 105 bis 145% die Zerstörung der Teilchen der Vulkanisate mit einer hohen plastischen Komponente der Verformung und von 150 bis 250% mit einer hohen elastischen Komponente der Verformung.

Die nächste Stufe der Zerkleinerung der Gummis im Apparat besteht in einer starken Abnahme der Volumenspannungen mit einer Geschwindigkeit von 15 bis 150 MPa/s, was zum Reißen der Poren und zur Bildung einer großen Anzahl von Mikrorissen auf der Oberfläche der Gummiteilchen führt, die eine starke Vergrößerung deren spezifischen geometrischen Fläche und entsprechend die Erhöhung der physischen und chemischen Aktivität (Fig. 2) sowie die Kühlung des zu entladenden Pulvers bis auf eine Temperatur von 40 bis 60°C hervorruft.

Wie die Experimente gezeigt haben, führt der Einsatz der Modifikatoren der Heterogenität zu einer starken Vergrößerung der Anzahl der Mikrorisse in den Teilchen von Gummipulvern. Dazu gehören Alkoholtelomere der Formel $H(CF_2-CF_2)_n-CH_2OH$, wo $n > 4$, N-Nitrosodiphenylamin, N-Zyklohexylthiophthalimid und chloriertes Paraffin.

Der Einsatz der genannten Modifikatoren in einer Menge

von 0,1 bis 1,9% ermöglicht es:

- die Zeit der Erreichung der optimalen Spannungswerte in der ersten Stufe der Verarbeitung durch Vergrößerung des Volumens der zu transportierenden Gummistücke zu verkürzen (die Verringerung des Reibwertes Gummi/Metall), was es erlaubt, die Leistung des Apparates um 10 bis 55% zu erhöhen,
- die spezifische geometrische Fläche des Pulvers um 15 bis 40% zu vergrößern,
- die Beibehaltung der hohen physischen und chemischen Aktivität der Gummipulver von 7-30 Tagen bis 6-9 Monaten zu erhöhen,
- die Zusammenbackenfähigkeit des aktiven Gummipulvers bei Lagerung und Transport zu vermeiden.

Die Gesamtheit der Elemente der beweglichen und unbeweglichen Teile der Einrichtung gewährleistet die Durchführung des erfindungsmässigen Verfahrens.

Die erste für die Schiebezerkleinerung charakteristische Stufe der Zerkleinerung erfolgt zwischen den Kämmen der Verdichtungsschnecke an ihrem Ende.

Die notwendige Geschwindigkeit des Anstieges der Volumenspannungen und der Temperatur sowie die Leistung der Gummizerkleinerung in dieser Stufe werden durch die Drehzahl der Schnecke, das Verhältnis der Gewindesteigung der Kämmen der Verdichtungsschnecke und der Einschnitte auf der der Schnecke zugewandten Gehäuseoberfläche sowie die Erstreckung der Schnecke längs der Drehachse bestimmt.

Die Pulsation der Volumenspannung intensiviert die Verdichtungs-, Erwärmungs- und Zerkleinerungsprozesse. Die Frequenz und die Amplitude der Pulsation der Volumenspannung werden durch die Anzahl der schraubenförmigen Einschnitte in der umgekehrten Richtung auf der den Schnecken zugewandten Gehäuseoberfläche, die Anzahl der Gänge an der Verdichtungsschnecke und die Anzahl der schraubenförmigen Einschnitte auf der Oberfläche des Aktivators vorgegeben.

Die Gassättigung der Gummiteilchen und die Ausbildung von gasgefüllten Mikroporen in diesen beginnt am Ende der sich an den Aktivator anschließenden Verdichtungsschnecke und endet am Anfang der Entladeschnecke, wenn der Druck auf das Material beginnt, sich stark zu verringern. Durch die Anschnittsteigung der Einschnitte und deren Anzahl auf der Oberfläche des Aktivators, sowie durch dessen Länge ist der Gassättigungsprozess über eine gleichmäßigere Durchwärmung des Materials und eine vollständigere Verdampfung der Gummibestandteile regelbar.

Somit regelt der Aktivator den Zerkleinerungsprozess, indem er die Bedingungen der gleichmäßigeren Durchwärmung des Materials bis zu höheren Temperaturen schafft.

Die zweite Stufe der Zerkleinerung beginnt am Anfang der sich an den Aktivator anschließenden Entladeschnecke und endet im Bereich des Entladestutzens. Bei deren Durchführung ist es wichtig, die Geschwindigkeit des Abwurfes der Volumenspannung des Materials einzuhalten und eine vorzeitige Verringerung des

Druckes in den Mikroporen zu vermeiden, welcher die Wandungen der Mikroporen zerstören und damit die spezifische geometrische Fläche der Teilchen stark vergrößern sowie deren Temperatur herabsetzen soll. Die Geschwindigkeit des Abwurfes des Volumendruckes wird durch das Volumen des Zwischenwindungsraumes zwischen den Kämme in der geraden Richtung dieses Schneckenteiles, deren Anschnittssteigung und die Tiefe der Windungen sowie die Anschnittssteigung und die Anzahl der Gänge der schraubenförmigen Einschnitte in der geraden Richtung auf der der Schnecke zugewandten Gehäuseoberfläche bestimmt.

Das Vorhandensein der mehrgängigen schraubenförmigen Einschnitte in der umgekehrten Richtung mit derselben Steigung wie die Kämme in der geraden Richtung, aber mit einer geringeren Anzahl der Einschnitte (oder Gänge) an der Entladeschnecke beeinflusst die Temperatur des aus dem Entladeöffnung der Einrichtung austretenden Pulvers.

Der Vergleich der erfindungsgemäßen technischen Lösung mit den nächstliegenden Stand der Technik erlaubt es zu behaupten, dass sie das Kriterium „Neuheit“ erfüllt, und das Fehlen in den bekannten technischen Lösungen der kennzeichnenden Merkmale des erfindungsgemäßen Verfahrens und der erfindungsgemäßen Einrichtung zur Herstellung eines hochaktiven Gummipulvers zeugt davon, dass die erfindungsgemäße Lösung das Kriterium „Erfindungshöhe“ erfüllt.

In Fig. 1 ist eine mittels des Scanningelektronen-

mikroskopen JSV-840 (JOEL) erhaltene Aufnahme der Gummiteilchen im Augenblick der Bildung der porigen Struktur in der anfänglichen (ersten) Stufe der Zerkleinerung von Reifengummi gezeigt.

In Fig. 2 ist eine mittels desselben Scanningelektronenmikroskopen erhaltene Aufnahme der Gummiteilchen nach der Bildung der Mikrorissen durch Reissen der Poren bei einer starken Abwurf der Volumenspannungen während der Zerkleinerung von Reifengummi gezeigt.

In Fig. 3 ist ein Längsschnitt der erfindungsgemäßen Einrichtung gezeigt.

Die Einrichtung zur Herstellung eines hochaktiven Gummipulvers aus Altreifen und Abfällen gummitechnischer Artikel (Fig.3) weist ein Gehäuse 1 mit einem Beladestutzen 2 und einem Entladestutzen 3, innerhalb dessen ein Aktivator 4 angeordnet ist, in dessen Seitenfläche mehrgängige schraubenförmige Einschnitte in der geraden und umgekehrten Richtung eingearbeitet sind, und einen Entladestutzen 5 mit mehrgängigen schraubenförmigen Kämme in der geraden Richtung auf, die durch schraubenförmige Einschnitte in der umgekehrten Richtung durchschnitten sind.

An den Aktivator ist beladestutzenseitig eine mehrgängige Verdichtungsschnecke 6 angekoppelt und/oder mit diesem einstückig ausgebildet.

Die Verdichtungsschnecke und der Aktivator sind auf einer Welle 8 angebracht und auf der Aussenfläche eines lösbaren

Hülse ausgebildet und an deren Innenseite ist ein Kühlelement in Form eines eingängigen schraubenförmigen Kanals ausgebildet.

An der Innenfläche des Gehäuses 1 ist eine lösbare Hülse 9 gelagert, an deren der Verdichtungsschnecke 6 zugewandten Innenfläche mehrgängige schraubenförmige Einschnitte mit einem Halbrundprofil in der geraden und der umgekehrten Richtung wie an der dem Aktivator zugewandten Oberfläche ausgebildet sind. An der Aussenseite der Hülse 9 ist ein Kühlelement 10 in Form eines eingängigen schraubenförmigen Kanals ausgebildet.

Unterhalb des Beladestutzens sind rechteckige Rippen 11 in einer Anzahl von 3 bis 6 Stück am Umfang des Gehäuses 1 gleichmäßig verteilt angeordnet.

Somit sind innerhalb des Gehäuses 1 zwei Zerkleinerungszonen gebildet.

Die erste Zone weist einen Beladebereich, einen Verdichtungsbereich und einen ersten Zerkleinerungsbereich auf und ist von der mehrgängigen Verdichtungsschnecke 6 und von einem diese umgebenden Teil der Hülse 9 gebildet, an deren Innenfläche eine konische Öffnung bis zum ersten Zerkleinerungsbereich mit den 3 bis 6 Rippen 11 sowie eine zylindrische Öffnung mit einem Durchmesser ausgebildet sind, der 1,003 bis 1,02 mal größer ist, als der Durchmesser der Verdichtungsschnecke 6, und in die Innenfläche der letzteren sind mit einer Steigung, die 0,5 bis 1,5 mal größer ist als die

Anschnittssteigung der Verdichtungsschnecke, mehrgängige 3 bis 50 schraubenförmige Einschnitte mit einer konstanten Tiefe in der geraden und/oder der umgekehrten Richtung eingearbeitet. Dabei liegt das Verhältnis der Längen längs der Drehache des Verdichtungsgebietes und des ersten Zerkleinerungsgebietes in einem Bereich von 1:0,5 bis 0,5:1. Die mehrgängigen schraubenförmigen Einschnitte sind mit einem Profil halbkreisförmigen Querschnitts mit einem Radius, der 0,005 bis 0,03 des Durchmessers der Verdichtungsschnecke beträgt, und mit einer Tiefe, die um 5 bis 15% kleiner ist, als der Radius, ausgebildet, wobei das Verhältnis zwischen der Anzahl der Einschnitte in der geraden und umgekehrten Richtung sich in einem Bereich von 0,3:1,0 bis 1,0:0,3 befindet.

Die zweite Zerkleinerungszone weist einen Gassättigungsgebiet, einen zweiten Zerkleinerungsgebiet und einen Entladegebiet auf. Sie sind von einem Aktivator in Form eines Rotationskörpers und einer starr daran angekoppelten Entladeschnecke und von einem die beiden Bauteile umgebenden Gehäuse gebildet. Dabei ist der Aktivator mit der Entladeschnecke fluchtend mit der Verdichtungsschnecke und coaxial zur Gehäuseinnenfläche angeordnet. In der Aussenfläche des Aktivators sind mit einer Steigung, die 1,1 bis 2,5 mal größer ist als die Anschnittssteigung der Verdichtungsschnecke, mehrgängige schraubenförmige Einschnitte mit einer konstanten Tiefe in der geraden und umgekehrten Richtung mit der gleichen Steigung und der gleichen Anzahl der Gänge und

auf der Aussenfläche der Entladeschnecke sind mehrgängige schraubenförmige Kämme in der geraden Richtung mit einer Steigung, die 1,15 bis 3,0 mal größer ist als die Anschnittssteigung der Verdichtungsschnecke, mit einem Volumen des Zwischenwindungsraumes, das sich in Richtung des Entladestutzens vergrößert, ausgebildet. Die Kämme der Schnecke sind dabei entweder durchgehend oder durch die schraubenförmigen Einschnitte in der umgekehrten Richtung mit einer Steigung, die der Anschnittssteigung der Kämme gleich ist, unterbrochen ausgebildet.

Die zylindrische den Aktivator und die Entladeschnecke umgebende Gehäuseinnenfläche ist mit mehrgängigen schraubenförmigen Einschnitten versehen, die mit einer Steigung, die um 0,5 bis 1,5 kleiner ist als die Anschnittssteigung der Einschnitte am Aktivator und der Kämme an der Entladeschnecke in der geraden und der umgekehrten Richtung, ausgebildet sind. Dabei liegt das Verhältnis der Längen längs der Drehachse des Aktivators und der Entladeschnecke in einem Bereich von 0,2:1 bis 1:0,3 und die mehrgängigen schraubenförmigen Einschnitte am Gehäuse, am Aktivator und an der Entladeschnecke sind mit einem Profil halbkreisförmigen Querschnitts mit einem Radius, der 0,005 bis 0,03 des Durchmessers der Verdichtungsschnecke beträgt, und mit einer Tiefe, die um 5 bis 15% kleiner ist als der Radius, ausgebildet, wobei das Verhältnis zwischen der Anzahl der Einschnitte in der geraden und der umgekehrten Richtung sich in einem Bereich von 0,3:1,0 bis 1,0:0,3

befindet.

Der Hauptprinzip des Verfahrens ist bei der Arbeit der in Fig. 3 dargestellten Einrichtung realisiert.

Die vorher bis zu 15 mm zerkleinerten Gummischnitzel werden mittels einer in Fig. 3 nicht gezeigten Dosiervorrichtung dem Beladestutzen 2 gleichmäßig zugeführt. In der Einrichtung werden die Gummischnitzel von den Kämme der Verdichtungsschnecke 6 mitgenommen und über deren Windungen mit der sich verringernden Tiefe geführt fangen an, sich zu verdichten. Dabei erhöhen sich die Volumenspannungen und die Temperatur des Materials. Beim Herantreten des Materials an den ersten Zerkleinerungsbereich erreicht die Geschwindigkeit der Erhöhung der Volumenspannung ein Maximum, die Amplitude der Pulsationen steigt an, wodurch der Gummi sich schnell durchwärmt. Beim Erreichen des ersten Zerkleinerungsbereiches zerstört sich der Gummi unter Einwirkung der pulsierenden Volumenspannung bei einer bestimmten Temperatur (für den jeweiligen Gummi charakteristisch). Gleichzeitig beginnt die Gassättigung der Teilchen mit den Abbauprodukten des Gummis und die Ausbildung der porigen Struktur in diesen.

Beim Übergang auf den Aktivator 4 des Gassättigungsbereiches durchwärmt sich der Gummi unter Einwirkung der Pulsation der Volumenspannung bis zur maximalen Temperatur. Dabei verdampfen die Abbauprodukte des Gummis extrem und die Gassättigung der Gummiteilchen erreicht ein Maximum. An der Entladeschnecke des zweiten Zerkleinerungsbereiches verringern

sich die auf den Gummi einwirkenden Volumenspannungen stark und der Gasdruck zerreisst die Poren der feinen Gummiteilchen, wobei die spezifische geometrische Fläche der Teilchen sich um das Mehrfache vergrößert. Gleichzeitig beginnt auch die Temperatur der Gummiteilchen, sich zu senken und setzt fort, beim Kontakt mit den Wandungen der Hülzen 6 und 9 sich zu senken.

Die Temperaturführung der Zerkleinerung wird über ständiges Pumpen des Kältemediums durch die Kühlmittel der Verdichtungsschnecke, des Arbeitsorgans und des Gehäuses optimal aufrechterhalten. Das Vorhandensein dieser Zonen in der erfindungsmässigen Einrichtung trägt zur starken Erhöhung deren Leistung bei (1,5 bis 2,7 fach).

In Fig. 3 ist der Antrieb der Einrichtung nicht gezeigt. Die Betriebsparameter der Verarbeitung von Reifengummi mit Textilkord sind in der Tabelle 1 angeführt.

In einem Beispiel der Verwirklichung des Verfahrens in der Einrichtung werden die Betriebsparameter der Einrichtung mit dem Durchmesser der Verdichtungsschnecke von 230 mm angeführt. Das Verhältnis der Länge der Verdichtungsschnecke längs der Drehachse zur Länge des Aktivators und der Entladeschnecke beträgt 0,91 und das Verhältnis der Länge des Aktivators zur Länge der Entladeschnecke beträgt 0,33.

Die Verdichtungsschnecke ist 2-gängig und der sich an die Verdichtungsschnecke anschließende Anschnitt der Gehäuseinnenfläche ist durch mehrgängige schraubenförmige Einschnitte

ausgebildet, wobei das Verhältnis der Anzahl der Einschnitte in der geraden und der umgekehrten Richtung 0,5 beträgt.

Der Aktivator ist durch Anschnitt auf der Aussenfläche von mehrgängigen schraubenförmigen Einschnitten in der geraden und umgekehrten Richtung mit gleicher Anzahl mit einer Steigung, die 1,2 mal größer ist als die Anschnittssteigung der Kämme der Verdichtungsschnecke ausgebildet.

Die Entladeschnecke ist durch Anschnitt auf der Aussenfläche von mehrgängigen schraubenförmigen Kämmen in der geraden Richtung mit einer Steigung, die 1,2 mal größer ist als die Anschnittssteigung der Kämme der Verdichtungsschnecke mit einer Anzahl der Kämme, die 0,5 der Anzahl der Einschnitte des Aktivators in der geraden Richtung gleich ist, ausgebildet.

Die schraubenförmigen Kämme sind durch die gleiche Anzahl der Einschnitte mit derselben Steigung, aber in der umgekehrten Richtung durchschnitten.

An der den Aktivator und die Entladeschnecke umgebenden Gehäuseinnenfläche sind mehrgängige schraubenförmige Einschnitte in der geraden und der umgekehrten Richtung mit dem Verhältnis von 0,5 und der Steigung um 1,2 mal kleiner als die Anschnittssteigung der Aktivatorsteinschnitte ausgebildet.

Tabelle 1

Betriebsparameter der Verarbeitung von Reifengummi mit
Textilkord

Versuchs-Nr.	Drehzahl der Welle, min^{-1}	Leistung, kg/h	Durchlaufzeit durch die Einrichtung, s	Vol.Spannung in der ersten Zone der Zerkleinerung, MPa	Temperatur in der ersten Zone der Zerkleinerung, °C	Temperatur des Gummipulvers am Ausgang, °C
1	32	80	6,0 + 0,8	42	155	35
2	47	145	3,4 + 1,0	68	167	40
3	56	166	2,1 + 1,3	90	170	42
4	67	130	1,3 + 0,9	70	176	48
5	76	105	1,7 + 0,4	60	153	57
6	96	91	1,5 + 0,3	30	150	34
7	60	154	3,3 + 2,7	150	185	71
8*	56	192	2,2 + 1,3	92	171	44

Tabelle 1 (Fortsetzung)

Versuchs-Nr.	Amplitude der Pulsation der Volumenspannung, \pm MPa	Frequenz der Pulsation der Volumenspannung, Hz	Geschwindigkeit der Zunahme der Volumenspannung, MPa/s	Geschwindigkeit der Abnahme der Volumenspannung, MPa/s	Spez. Energieaufwand für die Pulverherstellung, kWh/t	Spez. geometrische Fläche, m^2/g
1	3-7	16-305	5-7	50-55	800	0,51
2	5-9	23-450	20-25	60-70	540	0,78
3	8-14	28-535	42-46	70-75	430	0,82
4	12-16	34-645	52-55	80-95	515	0,68
5	15-18	38-731	85-90	140-150	760	0,59
6	15-20	48-922	60-70	120-130	800	0,56
7	8-14	30-576	45-50	56-61	486	0,9
8*	8-14	28-535	42-46	70-75	415	1,05

*Anmerkung. Bei der Herstellung von Gummipulvern erfolgte die Zerkleinerung in Anwesenheit des Modifikators der Heterogenität.

Wie den in der Tabelle 1 angeführten Kennwerten

entnehmbar ist, ermöglicht die vorzuschlagende Einrichtung die Verwirklichung des Verfahrens zur Herstellung eines hochaktiven Pulvers über den gesamten Bereich der erfindungsgemässen Betriebsparameter mit den technischen Kennwerten, welche erheblich höher sind als die im Prototyp (nächstliegenden Stand der Technik) beschriebenen.

Wie aus der Tabelle 1 ersichtlich ist, ermöglicht es die Einrichtung bei der Zerkleinerung von Reifengummi mit Textilkord, das Pulver bei den optimalen Betriebsparametern durch Änderung der Drehzahl der Welle und der Geschwindigkeit der Materialzuführung (der Leistung) herzustellen.

So weist das herzustellende Pulver bei der Drehzahl der Welle von 56 min^{-1} (Versuch Nr. 3) und Leistung 166 kg/h die spezifische geometrische Fläche von $0,82 \text{ m}^2/\text{g}$ auf und der spezifische Energieaufwand betrug 430 kWh/t .

Darüber hinaus betrug die Leistung 192 kg/h bei der Verarbeitung von Reifengummi mit Textilkord in Anwesenheit des Modifikators der Heterogenität in einer Menge von $0,2\%$ (Versuch Nr. 8) bei derselben Drehzahl der Welle von 56 min^{-1} , während die spezifische geometrische Fläche sich bis zu $1,05 \text{ m}^2/\text{g}$ vergrößerte und der Energieverbrauch sich bis auf 415 kWh/t verringerte.

Die durchgeführten Versuche haben deren weitestgehende industrielle Verwendbarkeit bestätigt.

Die Verwirklichung der vorzuschlagenden komplexen technischen Lösung zur Herstellung von aktiven Gummipulvern

aus Altreifen und Abfällen gummitechnischer Artikel auf der Basis von verschiedenen Kautschuken kann mit folgenden Beispielen veranschaulicht werden.

Beispiel 1

Die Stücke von Busaltreifen mit Textilkord mit der Größe bis zu 15 mm werden einer Zerkleinerung in der beschriebenen Einrichtung mit und ohne Modifikator der Heterogenität mit folgenden Betriebsparametern unterzogen:

- Anstieg der Volumenspannung: 10 bis 90 MPa, Amplitude: 8 bis 14 MPa, Anstiegsgeschwindigkeit: 42 bis 46 MPa/s,
- Verformung der Gummiteilchen: 150 bis 180% der Grenze der elastischen Komponente,
- Temperatur der Zerkleinerung: 170°C, Geschwindigkeit der Temperaturerhöhung: 80 bis 95°C/s,
- Abnahme der Volumenspannung mit der Geschwindigkeit von 70 bis 75 MPa/s.

Im Ergebnis der Zerkleinerung wurden Gummipulver mit folgender Fraktionszusammensetzung erhalten(ohne Modifikator):

- 69% der Teilchen mit der Größe von 0,1 bis 0,8 mm und 24% der Teilchen mit der Größe von 0,81 bis 1,6 mm,
 - 7% synthetische Kordfaser,
- und (mit Modifikator)
- 78% der Teilchen mit der Größe von 0,1 bis 0,8 mm und 15% der Teilchen mit der Größe von 0,81 bis 1,3 mm,
 - 7% synthetische Kordfaser.

Das Gummipulver wird weiter einer Vibrations-Luft-Separierung von synthetischen Kordfragmenten unterzogen und gleichzeitig nach der gewünschten Korngröße fraktioniert.

Die Fraktion des aktiven Gummipulvers mit der Teilchengröße bis zu 0,8 mm wurde zur Herstellung von Recycling-Gummis durch vorheriges Mischen des Pulvers mit der Rohgummimischung verwendet, welche für die Herstellung des Laufgummis von Busreifen bestimmt war.

In der Tabelle 1.1 sind technische Daten des Prozesses zur Herstellung des aktiven Gummipulvers und die Kennwerte dessen Aktivität (spezifische Fläche) angeführt. Das Ausgangsmaterial stellte Busreifen dar.

Tabelle 1.1

Versuchs- nummer	spezifischer Energieaufwand für die Pulverherstellung kWh/t		spezifische geometrische Fläche des Pulvers m ² /g	
	Ohne Modifikator	mit Modifikator	ohne Modifikator	mit Modifikator
1	420	405	0,65	0,78
2	430	415	0,82	1,05

In der Tabelle 1.2 sind plastoelastische und physisch-mechanische Eigenschaften des Laufgummis von Busreifen angeführt, welches das aktive, mittels verschiedener Verfahren hergestellte Gummipulver aufweist.

Tabelle 1.2

Aufstellung der plastoelastischen und physisch-mechanischen Eigenschaften des Laufgummis von Busreifen, welches das bei der Entsorgung der Reifen (Größe bis zu 0,8 mm) hergestellte aktive Gummipulver (AGP) aufweist.

Kennwerte	Anzahl der AGP-Masseteile je 100 Masseteile der Kautschukphase										
	AGP-Typ										
	AGP unmodifiziert						AGP modifiziert				
	0	5	10	15	20	40	5	10	15	20	40
Plastizität, vereinbarte Einheit	0,40	0,41	0,42	0,40	0,46	0,40	0,43	0,45	0,41	0,49	0,44
Mooney-Viskosität, 100°Cx 4 min, bed. Einh.	60	61	61	60	61	65	55	58	52	53	50
Vulkanis.-Geschwind.+, 150°Cx 30 min, T = 90 min	10	10	9,5	9,7	9,7	9,7	8,0	9,0	9,0	10,0	9,0
Dehnungs-Modul 300%, MPa	8,8	8,8	8,8	8,5	7,8	7,5	10,4	10,1	9,9	7,6	9,0
Bed. Zugfestigkeit, MPa	18,9	19,5	17,8	17,6	15,2	12,5	19,3	19,7	19,5	16,6	16,1
Rel. Bruchdehnung, %	510	526	510	510	510	504	482	517	470	517	470
Rel. Restdehnung nach Bruch, %	16	16	17	17	19	14	16	17	12	12	12
Reissfestigkeit, MPa	8,6	11,3	9,1	8,9	8,7	8,2	9,6	9,1	9,1	9,0	8,4
Shore-A-Härte, bed. Einh.	61	64	67	65	63	65	66	66	65	60	64
Volumen-Verluste beim Scheuern	32	34	24	29	35	55	32	34	32	32	35

Tabelle 1.2 (Fortsetzung)

Kennwerte	Anzahl der AGP-Masseteile je 100 Masseteile der Kautschukphase				
	AGP-Typ				
	AGP modifiziert +3% Kord				
	5	10	15	20	40
Plastizität, bed. Einh.	0,48	0,46	0,46	0,42	0,48
Mooney- Viskosität, 100°Cx 4 min, bed. Einh.	55	54	56	57	61
Vulkanis.- Geschwind.*, 150°Cx 30 min, T = 90 min	8,0	7,0	8,0	8,0	8,0
Dehnungs- Modul 300%, MPa	10,9	10,9	10,2	9,9	9,8
Bed. Zug- festigkeit, MPa	19,8	18,8	18,9	18,3	17,3
Rel. Bruchdeh- nung, %	500	492	495	510	492
Rel. Rest- dehnung nach Bruch, %	16	12	12	12	12
Reiss- festigkeit, MPa	9,0	9,0	8,4	8,1	9,7
Shore-A- Härte, vereinbarte Einheit	66	67	66	66	66
Volumen- Verluste beim Scheuern	32	34	34	32	34

*Monsanto-Rheometer

Anmerkungen.

1. Modifiziertes AGP ist bei der Herstellung von

Gummimischungen ausgezeichnet homogenisierbar.

2. Vulkanisierte modifiziertes AGP enthaltende Gummimuster wiesen eine ebene glatte Oberfläche auf.

Wie aus den Tabellen ersichtlich ist, ermöglicht es das erfindungsgemäße Verfahren, ein hochwertiges aktives Gummipulver herzustellen, dessen Einführung ins Laufgummi bis zu 10 Masseteilen seine Eigenschaften nicht verschlechtert. Im Falle der Verwendung des Modifikators der Heterogenität bei der Zerkleinerung könnte die Menge am einzuführenden Pulver mindestens bis zu 15 Masseteilen vergrößert werden. Darüber hinaus ermöglicht es die Verwendung der Modifikatoren, den Energieaufwand bei der Zerkleinerung zu vermindern und die Leistung der Anlage zu erhöhen (um 15 bis 55%, wie der Versuch gezeigt hat).

Beispiel 2

Die Abfälle von gummitechnischen Artikeln aus Gummis auf der Basis von Ethylen-Propylenkautschuk mit der Teilchengröße bis zu 15 mm werden einer Zerkleinerung in der beschriebenen Einrichtung mit und ohne Modifikator der Heterogenität mit folgenden Betriebsparametern unterzogen:

- Anstieg der Volumenspannung: 10 bis 140 MPa, Amplitude: 6 bis 12 MPa, Anstiegsgeschwindigkeit: 40 bis 50 MPa/s,
- Verformung der Gummiteilchen: 130 bis 170% der Grenze der elastischen Komponente,
- Temperatur der Zerkleinerung: 210 bis 240°C,

Geschwindigkeit der Temperaturerhöhung: 70 bis 90°C/s,

- Abnahme der Volumenspannung mit der Geschwindigkeit von 30 bis 40 MPa/s.

Das mit Modifikator hergestellte Gummipulver besteht aus 84% Teilchen mit der Größe von 0,1 bis 0,8 mm und 16% Teilchen mit der Größe von 0,81 bis 1,25 mm und das ohne Modifikator hergestellte Gummipulver besteht aus 79% Teilchen mit der Größe von 0,1 bis 0,8 mm und 11% Teilchen mit der Größe von 0,81 bis 1,45 mm.

Die Fraktion des aktiven Gummipulvers mit der Teilchengröße bis zu 0,8 mm wurde zur Herstellung von Recycling-Gummis durch Vormischen des Pulvers mit der Rohgummimischung auf der Basis von Ethylen-Propylenkautschuk verwendet, welche für die Herstellung von gummitechnischen Artikeln bestimmt war.

In der Tabelle 2.1 sind technische Daten des Prozesses zur Herstellung des aktiven Gummipulvers und dessen spezifische geometrische Fläche angeführt.

Tabelle 2.1

Ausgangsmaterial	spezifischer Energieaufwand für die Pulverherstellung kWh/t		spezifische geometrische Fläche des Pulvers m ² /g	
	Ohne Modifikator	mit Modifikator	ohne Modifikator	mit Modifikator
Abfälle von gummitechnischen Artikeln	400	370	0,75	1,05

In der Tabelle 2.2 sind physisch-mechanische Eigenschaften

der Gummis auf der Basis von Ethylen-Propylenkautschuk angeführt, welche das mit oder ohne Modifikator hergestellte Gummipulver enthalten.

Tabelle 2.2

Kennwerte	Anzahl der AGP-Masseteile je 100 Masseteile der Kautschukphase									
	AGP-Typ									
	AGP unmodifiziert					AGP modifiziert				
	0	5	10	20	40	5	10	20	40	
Plastizität, vereinbarte Einh.	0,52	0,52	0,50	0,50	0,52	0,54	0,56	0,56	0,54	
Bed. Zugfestigkeit, MPa	160	165	168	170	155	170	172	176	170	
Relative Dehnung, %	280	286	284	284	280	296	296	290	284	
Prall-elastizität, %	36	38	38	40	38	38	40	42	42	

Wie den vorgelegten Ergebnissen entnehmbar ist, ermöglicht es das erfindungsgemäße Verfahren, Gummimischungen auf der Basis von Ethylen-Propylenkautschuken zu erhalten, die bis zu 40 Masseteilen des Pulvers enthalten, ohne wesentliche technologische und technische Eigenschaften zu beeinträchtigen.

Beispiel 3

Die Abfälle gummitechnischer Artikel aus Gummis auf der Basis von Fluorkautschuk - Vinylidenfluorid-Trichlorfluorethylen-Copolymer - mit der Teilchengröße bis zu 15 mm werden einer Zerkleinerung im beschriebenen Apparat in Anwesenheit des Modifikators mit folgenden Betriebsparametern unterzogen:

- Anstieg der Volumenspannung: 10 bis 190 MPa, Amplitude: 10 bis 16 MPa, Anstiegsgeschwindigkeit: 40 bis 70 MPa/s,

- Verformung der Gummiteilchen: 150 bis 190% der Grenze der elastischen Komponente,
- Temperatur der Zerkleinerung: 240 bis 270°C, Geschwindigkeit der Temperaturerhöhung: 90 bis 125°C/s,
- Abnahme der Volumenspannung mit der Geschwindigkeit von 60 bis 80 MPa/s.

Die Fraktion des aktiven Gummipulvers mit der Teilchengröße bis zu 0,8 mm wurde zur Einführung in die Gummimischung folgender Zusammensetzung in einer Menge von 5 bis 15 Masseteilen verwendet:

- SKF-32*: 100 Masseteile,
- Kupfer-Salizylalimin: 5 Masseteile,
- Zinkweiss: 5 Masseteile,
- technischer Kohlenstoff N-701: 30 Masseteile,
- Kalziumstearat: 5 Masseteile.

Technische Eigenschaften der Versuchsgummi sind in der Tabelle 3.1 angeführt.

Tabelle 3.1

Muster	Bed. Zugfestigkeit, MPa	Relat. Dehnung, %	Restdehnung, %	Shore-A-Härte, vereinbarte Einheiten	Änderungen der relat. Dehnung bei 200%, 72 h, %	Relat. Druckverformung, Verformung 20%, 150°C, 24 h	Änderung der Masse SZR-1, 23°C, 24 h, %
Ausgangsmuster	25,5	105	2	80	-50,9	62,8	2,5
Ausgangsmuster +5 Masseteile des Pulvers	20,5	95	4	82	-49,4	65,0	1,5
Ausgangsmuster +10 Masseteile des Pulvers	23,5	120	5	81	-48,3	66,7	1,6

* SKF-32: Vinylidenfluorid-Trichlorfluorethylen-Copolymer.

Ausgangsmuster +15 Masseteile des Pulvers	22,0	115	6	78	-41,5	61,1	1,5
Norm gemäß der normativ- technischen Dokumentation	nicht minder als 20	nicht minder als 90	nicht mehr als 10	76-86	-65+25	nicht mehr als 70	0-3,5

Wie aus den vorgelegten Ergebnissen ersichtlich ist, ändert die Einführung des aus den Gummis auf der Basis von Fluorkautschuk hergestellten aktiven Gummipulvers ins primäre Ausgangsgummi in der Menge bis zu 15 Masseteilen dessen technischen Eigenschaften nicht.

Beispiele 4 bis 10

Die Verfahren wurden ähnlich den Beispielen 1 und 2 durchgeführt. Zusätzlich wurden jedoch 20 bis 40% der Abfälle von Hoch- und Niederdruckpolyethylen und Polypropylen eingeführt. Es wurde ein Mischmaterial mit Anstieg der Volumenspannung von 15 bis 200 MPa, Amplitude von 12 bis 16 MPa, Anstiegsgeschwindigkeit von 50 bis 60 MPa/s, Temperatur von 180 bis 230°C, Geschwindigkeit der Temperaturerhöhung von 100 bis 110°C/s und Größen der Volumenspannung, die eine Verformung der Gummiteilchen von 115 bis 175% der Grenze der elastischen Komponente der Verformung der Ausgangsgummis hervorrufen, und Abnahme der Volumenspannung mit der Geschwindigkeit von 70 bis 90 MPa/s erhalten. Die Anwesenheit des Modifikators ist obligatorisch. Die erhaltenen Mischpulver bestanden aus 82 bis 94% der Teilchen mit der Größe bis zu 0,8 mm. Weiter wurden diese Pulver mittels eines Extrusions- oder Kalanderverfahrens bei Temperaturen von 190 bis 240°C

behandelt, um plattenförmige thermoplastische Werkstoffe zu erhalten, deren Eigenschaften in der Tabelle 4.1 angeführt sind.

Tabelle 4.1

Bei- spiels -Nr.	Material	Physisch-mechanische Kennwerte			
		Bed. Zug- festigkeit, MPa	Relative Dehnung, %	Shore-A- Härte, verein- barten Einheiten	Reiss- festig- keit, MPa
1	Altreifengummi + 40% Abfälle von Hochdruckpolyet- hylene	26,5	450	68	12,6
2	Altreifengummi + 20% Abfälle von Niederdruckpoly- ethylen	24,8	400	70	11,8
3	Altreifengummi + 20% Abfälle von Polypropylen	25,4	220	84	13,6
4	Altreifengummi + 40% Abfälle von Polypropylen	29,2	180	88	14,8
5	Gummiabfälle auf der Basis von Ethylen- Propylenkautschuk + 40% Abfälle von Hochdruckpolyet- hylene	26,2	380	72	8,9
6	Gummiabfälle auf der Basis von Ethylen- Propylenkautschuk + 40% Abfälle von Niederdruckpoly- ethylen	26,8	260	84	9,2
7	Gummiabfälle auf der Basis von Ethylen- Propylenkautschuk + 20% Abfälle von Polypropylen	28,0	210	82	9,1

Beispiel 11

Die Abfälle gummitechnischer Artikel aus Gummis auf der Basis von Ethylen-Propylenkautschuk mit der Teilchengröße von

10 bis 20 mm werden einer Zerkleinerung im Apparat mit folgenden Betriebsparametern unterzogen, wobei die Arbeitsflächen dessen Hülsen mit fluororganischen Alkohol-Telomeren behandelt und mit Wolframkarbid mit einer Unterlage beschichtet sind, die Kobalt mit einer Gesamtdicke von $0,3 \pm 0,1$ mm enthält:

- Anstieg der Volumenspannung: 20 bis 120 MPa, Amplitude: 8 bis 12 MPa, Anstiegsgeschwindigkeit: 50 ± 5 MPa/s,
- Temperatur der Zerkleinerung: 200 bis 215°C, Geschwindigkeit der Temperaturerhöhung: 60 bis 75°C/s,
- Abnahme der Volumenspannung mit der Geschwindigkeit von 20 bis 30 MPa/s.

Ausgangsmaterial	Leistungsaufnahme des Motors, kW	Leistungsfähigkeit, kg/h	Menge des Gummipulvers mit der Teilchengröße weniger als 0,8 mm
Abfälle gummiterchnischer Artikel auf der Basis von Stylen-Propylenkautschuk	Ohne Behandlung der Arbeitsflächen		der Hülsen
	67 bis 70	160 bis 165	64 bis 66
	Mit Behandlung der Arbeitsflächen		der Hülsen
	55 bis 60	210 bis 225	72 bis 75

PATENTANSPRÜCHE

1. Verfahren zur Herstellung eines hochaktiven Gummipulvers mit einer spezifischen geometrischen Fläche von 0,4 bis 5 m²/g aus Altreifen und vulkanisierten Abfällen gummitechnischer Artikel auf der Basis von verschiedenen Kautschuken in einem Apparat vom Extrusionstyp bei thermomechanischer Einwirkung, dadurch gekennzeichnet, daß die Zerkleinerung von vulkanisierten Gummis in zwei Stufen erfolgt:

- unter den Bedingungen einer mit einer Geschwindigkeit von 5 bis 90 MPa/s zunehmenden, mit einer Amplitude \pm 5 bis 20 MPa und einer Frequenz von 5 bis 600 Hz pulsierenden Volumenspannung von 15 bis 250 MPa, sowie einer mit einer Geschwindigkeit von 50 bis 150°C/s zunehmenden Temperatur im Bereich von 90 bis 380°C bei gleichzeitiger Gassättigung von Gummi mit Abbauprodukten von Plastifizierungsmitteln und anderen zur Gummizusammensetzung gehörenden Bestandteilen erfolgt zunächst deren Feinzerkleinerung unter Bildung einer porigen Struktur im Volumen der Teilchen,

- bei einer starken Herabsetzung der Volumenspannung mit einer Geschwindigkeit von 50 bis 150 MPa/s zerstört sich dann die porige Struktur, vergrößert sich die spezifische geometrische Fläche der Gummiteilchen und die Teilchen gekühlt werden.

2. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß Abfälle gummitechnischer Artikel und Altreifen auf der Basis von Isopren-, Butadien-, Butadienstyrol-, Butadiennitrilkaut-

schuken, darunter hydrierten, Karboxylat-, Ethylen-Propylen-, Fluor-, Fluorsilikon-, Butadienvinylpyridin-, Silikon-, Epichlorhydrin-, Polychloropren-, chloresulfonierten, Polyisobutylene-, Akrylatkautschuken sowie deren Mischungen verwendet werden.

3. Verfahren nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, daß zu deren Zerstörung eine Verformung von vulkanisierten Gummistücken im Bereich von 105 bis 250% der Grenze der elastischen Komponente der Gummiverformung unter gleichzeitiger Herabsetzung der Temperatur mit einer Geschwindigkeit von 70 bis 150°C/s durchgeführt wird.

4. Verfahren nach den Ansprüchen 1 bis 3, dadurch gekennzeichnet, daß zur starken Vergrößerung der spezifischen geometrischen Fläche des Gummipulvers um 15 bis 40% Modifikatoren der Homogenität eingeführt werden, nämlich Alkoholtelomere der Formel $H(CF_2-CF_2)_n-CH_2OH$, wo $n > 4$ ist, N-Nitrosodiphenylamin, N-Zyklohexylthiophthalimid in einer Menge von 0,1 bis 1,9%, die es ermöglichen auch, die Leistung der Anlage um 10 bis 55% und die Lagerungszeit des Pulvers bis zu 6-9 Monaten zu vergrößern sowie die Zusammenbackenfähigkeit beim Transport zu vermeiden.

5. Verfahren nach den Ansprüchen 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß zur Herstellung eines hochaktiven Gummis aus Abfällen von Gummis, in deren Zusammensetzung bei hohen Temperaturen abbaubare Bestandteile fehlen, Modifikatoren - Alkoholtelomere, Sulfenamid M, Sulfenamid Z, Stearin-, Olein-,

Zitronen- und Oxalsäure - in einer Menge von 0,2 bis 5,0% eingeführt werden, die mit Gummis zusammengefügt werden und bei einer Temperatur von 70 bis 120°C flüchtige Stoffe bilden.

6. Verfahren nach den Ansprüchen 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, daß zur Herstellung von Mischthermoelastoplasten eine gemeinsame Zerkleinerung von Abfällen gummit technischer Artikel und Abfällen von Thermoplasten und/oder Thermoelastoplasten, nämlich Polyethylenen, Polypropylenen, Polyvinylchloriden, Polyethylenterephthalaten, Butadien-Styrol-Blockcopolymeren usw. erfolgt.

7. Einrichtung zur Herstellung hochaktiver Gummipulver aus Altreifen und Abfällen gummit technischer Artikel, die ein mit einem Belade- (2) und einem Entladestutzen (3) versehenes zylindrisches Gehäuse (1) aufweist, innerhalb dessen eine Verdichtungs- und eine Zerkleinerungszone gebildet sind, die je eine Verdichtungsschnecke (6) mit einer in Richtung der Zerkleinerungszone abnehmenden Tiefe von Rillen zwischen Kämme und einer Aktivator (4) in Form eines Rotationskörpers aufweist, auf dessen Arbeitsaussenfläche Nuten ausgebildet sind, wobei die beiden Elemente sind relativ zur Gehäuseinnenfläche unter Bildung mit dieser eines Ringspaltes koaxial drehbar gelagert, wobei das Gehäuse, die Verdichtungsschnecke (6) und der Aktivator (4) mit Kühlelement (10) versehen sind, dadurch gekennzeichnet, daß zwei Zerkleinerungszonen vorgesehen sind, wobei die erste von einer mehrgängigen Verdichtungsschnecke (6) mit einem in Richtung

des Entladestutzens (3) abnehmenden Volumen des Zwischenwindungsraumes und von dem diese umgebenden Gehäuse gebildet ist, dessen Innenfläche im Verdichtungsbereich von einer konischen Öffnung mit der Neigung in Richtung des Entladestutzens (3) und von ins Innere eingreifenden 3 bis 6 Rippen des rechteckigen Querschnitts gebildet ist, wobei in der ersten Zerkleinerungsbereich ist die Gehäuseinnenfläche von einer zylindrischen Öffnung mit einem Durchmesser gebildet, der 1,003 bis 1,02 mal größer ist als der Durchmesser der Verdichtungsschnecke (6), wobei in die Gehäuseinnenfläche mit einer Anschnittssteigung, die 0,5 bis 1,5 der Anschnittssteigung der Verdichtungsschnecke (6) entspricht, sind mehrgängige mit 3 bis 50 Gängen schraubenförmige Einschnitte mit einer konstanten Tiefe in der geraden und/oder umgekehrten Richtung eingearbeitet und wobei das Verhältnis der Erstreckungen des Verdichtungsgebietes und des ersten Zerkleinerungsbereiches längs der Drehachse der Schnecke im Bereich von 1:0,5 bzw. 0,5:1 liegt, darüber hinaus sind die genannten Verdichtungs- und Zerkleinerungszonen an austauschbaren lösbaren Hülsen (9) gebildet, die an der Welle bzw. am Gehäuse (1) lagerbar sind, und weisen auf einer Seite der Hülse (9) die genannten Arbeitsflächen und auf der anderen Seite die schraubenförmigen Rillen mit einer vergrößerten Oberfläche der Wandungen zum Pumpen eines Kühlelement (10) auf, die zweite Zerkleinerungszone wird von einem Aktivator (4) in Form eines Rotationskörpers und von einer starr daran

angeschlossenen Entladeschnecke (5), die mit der Verdichtungsschnecke (6) fluchtend angebracht sind, sowie von einem die beiden umgebenden zylindrischen Gehäuse gebildet, wobei in die Aussenfläche des Aktivators (4) mit einer Steigung, die 1,1 bis 2,5 mal größer ist als die Anschnittsteigung der Verdichtungsschnecke (6), mehrgängige schraubenförmige Einschnitte mit einer konstanten Tiefe in der geraden und umgekehrten Richtung mit der gleichen Steigung und der Gangzahl eingearbeitet sind, auf der Aussenfläche der Entladeschnecke (5) sind mehrgängige schraubenförmige Kämme in der geraden Richtung mit einer Steigung, die 1,15 bis 3,0 mal größer ist als die Anschnittsteigung der Verdichtungsschnecke (6), mit einem in Richtung des Entladestutzens (3) sich vergrößernden Zwischenwindungsraum ausgebildet, wobei die Kämme der Schnecke durchgehend oder durch schraubenförmige Einschnitte in der umgekehrten Richtung mit einer Steigung, die der Anschnittsteigung der Kämme gleich ist, unterbrochen ausgebildet sind, daß die zylindrische den Aktivator (4) und die Entladeschnecke (5) umgebende Gehäuseinnenfläche mit mehrgängigen schraubenförmigen Einschnitten versehen ist, die mit einer Steigung, die 0,5 bis 1,5 mal kleiner ist als die Anschnittsteigung der Einschnitte am Aktivator (4) und der Kämme der Entladeschnecke (5) in der geraden und umgekehrten Richtung, ausgebildet sind, wobei das Verhältnis der Erstreckungen des Aktivators (4) und der Entladeschnecke (5) längs der Drehachse im Bereich von 0,2:1 bis 1:0,3 liegt,

darüber hinaus werden die genannten Arbeitsflächen des Aktivators (4) der Entladeschnecke (5) und des Gehäuses an den austauschbaren Hülsen (9) auf der einen Seite und auf der anderen Seite schraubenförmige Kanäle mit einer vergrößerten Oberfläche der Wandungen zum Pumpen der Kühlmediums angeschnitten, wobei die mehrgängigen schraubenförmigen Einschnitte mit einem Halbrundprofil mit einem Radius, der 0,005 bis 0,03 des Durchmessers der Schnecke beträgt, und mit einer Tiefe, die um 5 bis 15% kleiner ist als der Radius, ausgebildet werden und das Verhältnis der Anzahl der Einschnitte in der geraden und umgekehrten Richtung im Bereich von 0,3:1,0 bis 1,0:0,3 liegt.

8. Einrichtung nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, daß die lösbaren Hülsen (9) des Gehäuses (1) und der Welle ein- oder mehrteilig ausgebildet sind.

9. Einrichtung nach Anspruch 7 oder 8, dadurch gekennzeichnet, daß das Gehäuse (1) in Form eines oder mehrerer Teile ausgebildet wird.

10. Einrichtung nach einem der Ansprüche 7 bis 9, dadurch gekennzeichnet, daß der Ringspalt zwischen dem Aktivator (4) und der Entladeschnecke (5) und der Gehäuseinnenfläche 1,4 bis 2,5 mal und die Tiefe der mehrgängigen Einschnitte am Gehäuse (1) und Aktivator (4) 2,0 bis 4,5 mal größer ist als der Ringspalt zwischen der Verdichtungsschnecke (6) und der Gehäuseinnenfläche.

11. Einrichtung nach einem der Ansprüche 7 bis 10,

dadurch gekennzeichnet, daß das Verhältnis der Erstreckungen der ersten und zweiten Zerkleinerungszone längs der Drehachse im Bereich von 0,5 bis 1,2 liegt.

12. Einrichtung nach einem der Ansprüche 1 bis 11, dadurch gekennzeichnet, daß die Arbeitsflächen der abnehmbaren Hülsen (9) des Gehäuses (1) und der Welle mit Materialien, die Wolfram, Chrom, Nickel, Bor, Molybdän, sowie Karbide und Nitride von höchstschmelzenden Metallen enthalten, in Anwesenheit von fluororganischen Stoffen behandelt sind.

1/3



Fig. 1. Ausbildung der porigen Struktur in der Anfangsphase der Herabsetzung der Volumenspannung bei der Zerkleinerung von Reifengummi

2/3

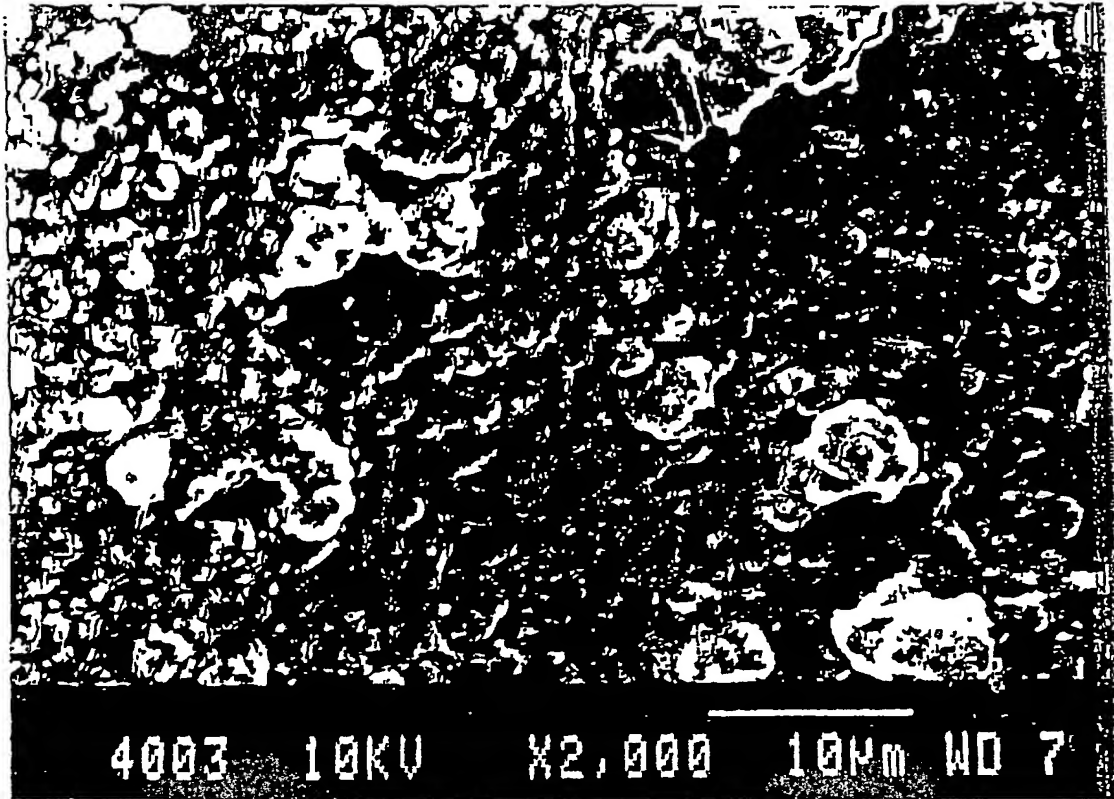


Fig. 2. Ausbildung von Mikrorissen durch Zerreissen der Poren beim starken Herabsetzen der Volumenspannungen bei der Zerkleinerung von Reifengummi

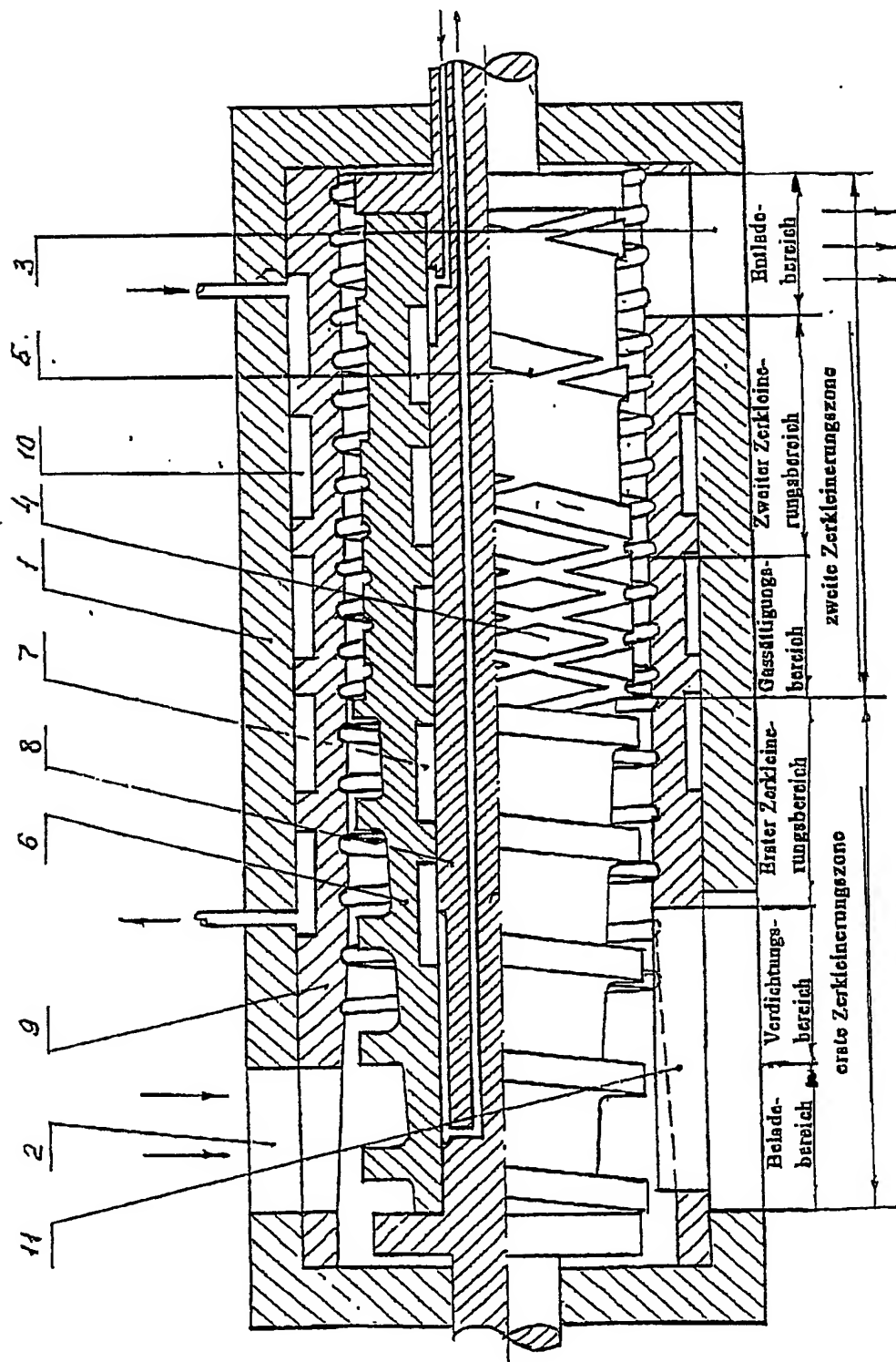


Fig. 3.

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No
PCT/03/05202

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

IPC 7 B29B17/00 B29B13/10 B29B7/42 C08J11/06

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

IPC 7 B29B C08J

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used)

EPO-Internal

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	WO 95 21047 A (PULVA AB OY ; RODAN LTD (RU); DIALOGUE HIGH TECHNOLOGIES LTD (RU);) 10 August 1995 (1995-08-10) figures 1,2	1-12
A	WO 96 36470 A (ILLINOIS TECHNOLOGY INST) 21 November 1996 (1996-11-21) figure 1	1-12
A	US 5 904 885 A (ARASTOPOUR HAMID ET AL) 18 May 1999 (1999-05-18) figures 1,4	1-12
A	FR 2 574 698 A (N PROIZV OB TULATSCHERMET) 20 June 1986 (1986-06-20) abstract	1-12

☐ Further documents are listed in the continuation of box C.

☒ Patent family members are listed in annex.

* Special categories of cited documents :

- *A* document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance
- *E* earlier document but published on or after the International filing date
- *L* document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)
- *O* document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means
- *P* document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

- *T* later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention
- *X* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone
- *Y* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art.
- * & * document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

4 September 2003

Date of mailing of the international search report

12/09/2003

Name and mailing address of the ISA

European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,
Fax: (+31-70) 340-3016

Authorized officer

Kofoed, J

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No

PCT/JP93/05202

Patent document cited in search report		Publication date		Patent family member(s)	Publication date
WO 9521047	A	10-08-1995	RU	2057013 C1	27-03-1996
			AU	1579495 A	21-08-1995
			WO	9521047 A1	10-08-1995
			US	6325307 B1	04-12-2001
WO 9636470	A	21-11-1996	US	5743471 A	28-04-1998
			AU	5792396 A	29-11-1996
			EP	0825918 A1	04-03-1998
			WO	9636470 A1	21-11-1996
US 5904885	A	18-05-1999	AU	1622099 A	16-06-1999
			WO	9928105 A1	10-06-1999
FR 2574698	A	20-06-1986	FR	2574698 A1	20-06-1986

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internationales Aktenzeichen

PCT/3/05202

A. KLASSIFIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES
IPK 7 B29B17/00 B29B13/10 B29B7/42 C08J11/06

Nach der Internationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen Klassifikation und der IPK

B. RECHERCHIERTE GEBIETE

Recherchierte Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbole)
IPK 7 B29B C08J

Recherchierte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen, soweit diese unter die recherchierten Gebiete fallen

Während der internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (Name der Datenbank und evtl. verwendete Suchbegriffe)

EPO-Internal

C. ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN

Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
A	WO 95 21047 A (PULVA AB OY ; RODAN LTD (RU); DIALOGUE HIGH TECHNOLOGIES LTD (RU);) 10. August 1995 (1995-08-10) Abbildungen 1,2 ---	1-12
A	WO 96 36470 A (ILLINOIS TECHNOLOGY INST) 21. November 1996 (1996-11-21) Abbildung 1 ---	1-12
A	US 5 904 885 A (ARASTOPOUR HAMID ET AL) 18. Mai 1999 (1999-05-18) Abbildungen 1,4 ---	1-12
A	FR 2 574 698 A (N PROIZV OB TULATSCHERMET) 20. Juni 1986 (1986-06-20) Zusammenfassung -----	1-12

☐ Weitere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu entnehmen

☒ Siehe Anhang Patentfamilie

* Besondere Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen :

A Veröffentlichung, die den allgemeinen Stand der Technik definiert, aber nicht als besonders bedeutsam anzusehen ist

E älteres Dokument, das jedoch erst am oder nach dem internationalen Anmeldedatum veröffentlicht worden ist

L Veröffentlichung, die geeignet ist, einen Prioritätsanspruch zweifelhaft erscheinen zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer anderen im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werden soll oder die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie ausgeführt)

O Veröffentlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, eine Benutzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht

P Veröffentlichung, die vor dem internationalen Anmeldedatum, aber nach dem beanspruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist

T Spätere Veröffentlichung, die nach dem internationalen Anmeldedatum oder dem Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist und mit der Anmeldung nicht kollidiert, sondern nur zum Verständnis des der Erfindung zugrundeliegenden Prinzips oder der ihr zugrundeliegenden Theorie angegeben ist

X Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann allein aufgrund dieser Veröffentlichung nicht als neu oder auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden

Y Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann nicht als auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden, wenn die Veröffentlichung mit einer oder mehreren anderen Veröffentlichungen dieser Kategorie in Verbindung gebracht wird und diese Verbindung für einen Fachmann naheliegend ist

Z Veröffentlichung, die Mitglied derselben Patentfamilie ist

Datum des Abschlusses der internationalen Recherche

4. September 2003

Absenddatum des internationalen Recherchenberichts

12/09/2003

Name und Postanschrift der internationalen Recherchenbehörde
Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,
Fax (+31-70) 340-3016

Bevollmächtigter Bediensteter

Kofoed, J

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Angaben zu Veröffentlichungen, die der gleichen Patentfamilie gehören

Internationaler Aktenzeichen

PCT/EPO/05202

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument	Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie	Datum der Veröffentlichung
WO 9521047 A	10-08-1995	RU 2057013 C1 AU 1579495 A WO 9521047 A1 US 6325307 B1	27-03-1996 21-08-1995 10-08-1995 04-12-2001
WO 9636470 A	21-11-1996	US 5743471 A AU 5792396 A EP 0825918 A1 WO 9636470 A1	28-04-1998 29-11-1996 04-03-1998 21-11-1996
US 5904885 A	18-05-1999	AU 1622099 A WO 9928105 A1	16-06-1999 10-06-1999
FR 2574698 A	20-06-1986	FR 2574698 A1	20-06-1986

**This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning
Operations and is not part of the Official Record**

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

☐ BLACK BORDERS

☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES

☐ FADED TEXT OR DRAWING

☒ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING

☐ SKEWED/SLANTED IMAGES

☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS

☐ GRAY SCALE DOCUMENTS

☒ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT

☐ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

☐ OTHER: _____

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.